明細書

角速度センサ及びその製造方法

技術分野

[0001] 本発明は、X軸方向への音叉振動時に検出電極に生じ、角速度センサとしては不要な信号を抑制することができる角速度センサ及びその製造方法に関するものである。

背景技術

- [0002] 角速度センサ用の音叉型振動子をドライエッチングによって製造する方法は、たとえば図7に示すものが知られている。図7には、ドライエッチング用のプラズマ発生源100から照射されるプラズマの進行方向101、ドライエッチング用マスクとしてのし、ジスト膜102,ウエハ103をそれぞれ示す。
- [0003] レジスト膜1 02には、ウエ/\1 03内に複数の音叉型振動子を形成するための開口部を設ける。レジスト膜1 02をウエ/\1 03の一主面上に塗布し、プラズマ発生源1 00から照射するプラズマによってトライエッチングを行か、音叉型振動子を製造する。なお、図7に示した、プラズマの進行方向1 01の角度はウエ/\1 03全体に対して一様ではない。すなわち、ウエ/\1 03のプラズマ発生源1 00の直下およびその近傍の一主面上にはウエ/\1 03の法線(垂直)方向にプラズマが照射される。一方、プラズマ発生源1 00から遠く離れるにつれてウエ/\1 03に照射される照射角度が小さくなっていく。
- [0004] 図8Aから図8Gには角速度センサ用の音叉型振動子の製造方法を示す。特に図7の円内部Pに相当する領域を拡大して示す。図8Aには、シリコン基板からなるウエハ1のの一主面上にしジスト膜1の2a、1の2bおよび1の2cを形成した状態を示す。レジスト膜1の2aと1の2bの間およびレジスト膜1の2bとレジスト膜1の2oの間には各別に関ロ部1の4a、1の4bが形成されている。関ロ部1の4a、1の4bはレジスト膜1の2a、1の2bおよび1の2cをマスクとして、図7に示したプラズマ発生源1の0からプラズマがウエハ1の3の一主面に向かって進行方向1の1に照射されることによって形成される。プラズマの照射方向1の1は、ウエハ1の3の法線に対して傾斜している。すなわち、プラズマの

照射方向 $1\ 01\ d^2$ $1\ 03\ o$ 一主面とは直交 $(9\ O$ 度) する方向ではない。このため、 開口部 $1\ O$ 4a, $1\ O$ 4bの一方側の側面 $1\ O$ 6, $1\ O$ 9 にもプラズマが照射されてサイドエッチングされ、それらの側面は垂直面ではな<、傾斜面を呈することになる。

- [0005] 開口部1 04aは側面1 06, 1 08 および底部1 07を有する。同様に開口部1 04bは側面1 09, 111 および底部11 0を有する。
- [0006] 図8Bには、図8Aで形成した開口部1 O4aおょび1 O4bに保護膜1 O5を形成した状態を示す。保護膜1 O5はサイドエッチングの影響をできる限り軽減するために形成する。
- [0007] 一方、図8C,図8Eに示すよっに、それらの側面に対向する他方の側面1 08,111 はレジス N膜1 02bとレジス N膜1 02cの影となるため、プラズマ照射の影響をほとんど 受けない。すなわち、これらの側面では、サイトエッチングの影響を受けないので、ウエハ1 03の一主面の法線方向とほぼ平行の関係が維持されている。
- [0008] 図8Cから図8Fには、それぞれ図8A,図8Bに示した製造工程を繰り返したものを示している。すなわち、図8C,図8Fは図8Aとは開口部の深さが異なるが、その形状がほぼ同じ状態のものを示している。同様に図8D,図8Fは図8Bとは開口部の深さが異なるが、その形状がほぼ同じものを示している。図8Dに示した保護膜112は図8Bに示した保護膜105と同じ目的で形成している。すなわち、図8Cに示した側面106,108,109および111のサイトエッチングをできる限り軽減するために形成している。
- [0009] 図8Gは、図8Fに示す保護膜113が覆われている状態からプラズマによって最終のドライエッチングが行われ、音叉型振動子のアーム12 Q, 121および122がウエハ103から分離された状態を示す。図8Fに示した保護膜113も保護膜1 05 および112と同じ目的で形成されている。
- [0010] 図8Gにおいて、図8Aに示した各アームの側面に相当する面1 06, 1 09と同様に側面114, 116はプラズマによるサイドエッチングの影響によりプラズマの進行方向1 01に対応して傾斜する。同じ<、側面115, 117はプラズマによるサイドエッチングによる影響は小さいので、ウエハ1 03のほぼ法線方向と平行におかれる。
- [0011] 図SA,図SBおよび図1 Oは、図7および図8に示した角速度センサ用の音叉型振

動子の製造方法によって作成された音叉型振動子をX軸方向に駆動したときの音叉型振動子の変位状態を説明するための図である。図gAは音叉型振動子をX軸方向に駆動したときの平面図、図gBは同側面図、図10は同C一C断面図である。

- [0012] 図gA,図gBにおいて、アーム120121は基部130によって連結されている。アーム120および121には、各別に一主面135,136が形成されている。アーム120の一主面135上には駆動部140141を形成する。アーム121の一主面136上には駆動部142,143を形成する。また、アーム120の一主面135上には検出部150を形成する。同様に、アーム121の一主面136上には検出部151を形成する。
- [0013] 図1 0を正視してその左側にはアーム12 0を、その右側にはアーム121をそれぞれ示す。また、アーム12 0の外側12 Qasの一主面135には下部電極14 Qa ,その膜面に垂直方向に分極処理された圧電膜14 Obおよび上部電極14 Ocをこの順序で形成する。
- [0014] 同様に、アーム12 0の内側12 Qauの一主面135上には下部電極141a,その膜面に垂直方向に分極処理された圧電膜141bおよび上部電極141cをこの順序で形成する。
- [0015] 同様に、アーム12 Oのほぼ中心部16 Oの一主面135上には下部電極15 Oa,その 膜面に垂直方向に分極処理された圧電膜15 Obおよび上部電極15 Ocをこの順序で 形成する。なお、これらの電極15 Oa, 15 Ocおよび圧電膜15 Obは中心部16 Oを境に して左右ほぼ対称に形成する。
- [0016] 図9に示した駆動部14 0は図1 0に示した下部電極14 0a, 圧電膜14 0bおよび上部電極14 0cによって構成されている。また、駆動部141は下部電極141a, 圧電膜14 1bおよび上部電極141cによって構成されている。また、検出部15 0は下部電極15 0a, 圧電膜15 0bおよび上部電極15 0cによって構成されている。
- [0017] 一方、図1 0を正視して右側に示したアーム121に着目すると、前述のアーム12 0とほぼ同様の構成を示している。すなわち、アーム121の外側1Z1asの一主面136上には下部電極143a ,その膜面に垂直方向に分極処理された圧電膜143b および上部電極143c をこの順序で形成する。
- [0018] 同様に、アーム121の内側1Z1auの一主面136上には下部電極142a .その膜面

に垂直方向に分極処理された圧電膜142bおよび上部電極142cをこの順序で形成する。

- [0019] 同様に、アーム121のほぼ中心部161の一主面136には下部電極151a,その膜面に垂直方向に分極処理された圧電膜151bおよび上部電極151cをこの順序で形成する。なお、これらの電極151a,151cおよび圧電膜151bは中心部161を境にして左右ほぼ対称に形成する。
- [0020] 図9に示した駆動部142は図1 0に示した下部電極142a,圧電膜142bおよび上部電極142cによって構成されている。同様に、駆動部143は下部電極143a,圧電膜143bおよび上部電極143cによって構成されている。また、検出部151は下部電極151a,圧電膜151bおよび上部電極151cによって構成されている。
- [0021] 次に、音叉型振動子をX軸方向に駆動させる方法について述べる。
- [0022] 図1 0において、上部電極14 0c おょび143c に同相の駆動電圧を印加する。これによって、それぞれの上部電極上に形成した圧電膜14 0b, 143bがY軸方向に収縮する。同様に、圧電膜141b, 142bがY軸方向に伸張するよっに、上部電極141c, 142c に上部電極14 0c, 143c に印加する駆動電圧とは逆相の駆動電圧を上部電極141c, 142c に印加する。これにより、図gAに示すよっにアーム12 0, 121はX軸方向に、かつ、互いに外向きに振動する。
- [0023] また、アーム12 Q 121 には、それぞれドライエッチングが施されることよって、図7、図8 および図1 0に示すよっなプラズマの進行方向1 Q1 に対応するよっな傾斜した側面114,116が形成されている。このため、X軸方向への振動と同時にアーム12 Q,121 をそれぞれZ軸方向に、かつ、互いに逆向きになるよっな振動が発生する。
- [0024] この結果、検出部を構成する圧電膜15 CbにはZ軸方向に伸張させるよっな応力が印加される。また、検出部を構成する圧電膜151bにはZ軸方向に収縮させるよっな応力が印加される。これらの応力に基づき、検出部を構成する上部電極15 Cc, 151 cにはそれぞれ互いに逆極性の電荷が発生する。このよっに、音叉型振動子をX軸方向に駆動させるだけで、Y軸周りには角速度が印加されていないにもかかわらず、あたかも角速度が印加されたかのよっな電荷(不要信号)が検出潮の上部電極15 Cc, 151cに表れる。

- [0025] また、上述したよっな角速度センサ用の音叉型振動子の製造方法においては、ウエハ1 〇3内に形成された音叉型振動子のアームの断面形状がウエハ1 〇3の中心部から周辺部に向かっほど次第に矩形状から台形状に変べしていく。そればかりか、ウエハ1 〇3内での音叉型振動子の形成される位置毎にも異なってくる。これにより、ウエハ1 〇3の中心部から離れて形成された音叉型振動子においては、この振動子をX軸方向へ音叉振動させるときにどっしても音叉振動方向以外(Z軸方向)への不要振動成分が発生してしまっ。
- [0026] 図11は、ウエ八1 03内の各位置に形成された音叉型振動子をX軸方向へ音叉振動させたときの検出電極に発生する角速度センサとしての不要信号の発生量を示す。横軸はウエ八1 03の中心部からX軸方向への距離、すなわち、X軸方向位置を示す。縦軸は検出電極に生じる不要信号の大きさを任意の単位で示す。
- [0027] このような不要振動成分の発生を抑制するためには、例えば、特開平10-13257 3号公報に紹介されているような調整方法を採用することができる。この調整方法は、ウエ/\103内に形成された音叉型振動子毎にそれぞれ個別に開口部を有したマスク(図示せず)を音叉型振動子に一体に貼り付ける。この状態で、音叉振動方向以外への不要振動成分が発生しなくなるまで計測しながら音叉型振動子のアームの質量を減じたり、または質量を付加したりするれづ方法である。
- [0028] しかしながら上述した従来の角速度センサおよびその製造方法においては、音叉型振動子をウエ/\\1 〇3内に形成する位置毎にアームの断面形状がそれぞれ異なる。このため、音叉型振動子毎にその形状を一つひとつ調整するための開口部を有したマスクを一体に貼り付けなければならない。したがって、最終的に完成した角速度センサの厚みが、どうしても厚くなってしまっ。また、上述したように異なったアームの断面形状を有した角速度センサ毎に、一つひとつ調整し完成させなければならないれづ不都合も存在する。
- [0029] 本発明は、X軸方向への音叉振動時に、検出電極に生じる、角速度センサとしては不要な信号の発生を抑制することができ、かつ、薄型で、個別調整が排除できる角速度センサおよびその製造方法を提供することを目的とする。 発明の開示

- WO 2006/003963 6 PCT/JP2005/012023
- [003 o] 本発明の角速度センサは、少なくとも2つのアームとこのアームを連結する少なくとも1つの基部からなる音叉型振動子を備える。アームをX軸方向に駆動するためにアームの少なくとも1つの一主面上に駆動部を形成する。また、Y軸の周りに印加された角速度 [∞] に基づくアームのZ軸方向への振動を検出するためにアームの少なくとも一主面上に設けられた検出部を備える。この検出部はアームの一主面上に下部電極が形成され、この下部電極上に圧電膜と上部電極をこの順序で形成する。また、アームの一主面とこの一主面に隣接して設けられた傾斜側面との交わる角度が鋭角に形成されているので、検出潮の少なくとも上部電極の中心部が一アームの一主面上において一主面の中心部から傾斜した側面と反対側に向かってシフトした角速度センサとして構成される。これにより、薄型で、かつ、振動子の個別調整が不要な角速度センサでありながら、X軸方向への音叉振動時に検出電極に生じる角速度センサとして、不要な信号の発生を抑制することができる。
- [0031] 本発明の別の角速度センサは、検出部が設けられたアームの一主面とこの一主面に隣接して設けられた傾斜した側面との交わる角度を鋭角に形成している。このため、検出潮の少なくとも上部電極の中心部を傾斜した側面の傾斜角度に対応して傾斜した側面と反対側の側面、すなわち垂直な側面側に向かって所定量シフトさせることができる。これにより、検出電極への角速度センサとしての不要信号の発生をより的確に抑制することができる。
- [0032] また、本発明の別の角速度センサは、少なくとも2つのアームとこのアームを連結する少なくとも1つの基部からなる音叉型振動子を備える。また、アームをX軸方向に駆動するためにアームの少なくとも1つの一主面上に設けられた駆動部を備える。また、Y軸周りに印加された角速度に基づくアームのZ軸方向への振動を検出するためにアームの一主面上に設けられた検出部を備えている。この検出部はアームの一主面上に設けられた下部電極とこの下部電極上に設けられた圧電膜とこの圧電膜上に設けられた上部電極によって構成されている。検出部が形成されたアームの一主面とこの一主面に隣接して設けられた傾斜した側面との交わる角度を鈍角としている。このため、検出潮の少なくとも上部電極の中心部を傾斜した側面側に向かってシフトした角速度センサとすることができる。これにより、薄型で、かつ、個別調整が排除で

きる角速度センサであり、かつ、X軸方向への音叉振動時に生じる検出電極への角速度センサとして不要な信号の発生を抑制することができる。

- [0033] また、本発明の別の角速度センサは、検出部が設けられたアームの一主面上とこの一主面に隣接して設けられた傾斜した側面との交わる角度を鈍角としている。検出部の少なくとも上部電極の中心部は傾斜した側面の傾斜角度に対応してアームの一主面の中心部から傾斜した側面側に向かって所定量シフトさせている。これにより、検出電極への角速度センサとしての不要信号の発生をより的確に抑制することができる
- [0034] また、本発明の別の角速度センサにおいては、駆動部は、アームの一主面の中心部を境にして、その両側に形成した下部電極とこの下部電極上に設けられた圧電膜とこの圧電膜上にアームの一主面の中心部を境にして離間形成された上部電極とからなる。こっした構成によって、検出部を構成する材料に合わせることができ、安価であるばかりか、特性管理も容易におこなっことができる。
- [0035] また、本発明の別の角速度センサにおいては、駆動部はアームの一主面の中心部を境にして離間形成された下部電極とこの下部電極上にそれぞれ設けられた圧電膜とこの圧電膜上にそれぞれ設けられた上部電極とからなる。こっした構成によれば、検出部を構成する材料に合わせることができ、安価であるばかりか、特性管理も容易となると同時に、X軸方向への音叉駆動の信頼性もより高まる。
- [0036] また、本発明の別の角速度センサにおいては、音叉型振動子は、ドライエッチング により形成されており、形状制御を高い精度でおこなっことができる。
- [0037] また、本発明の別の角速度センサにおいては、音叉型振動子は、シリコン系の材料からなり、機械的強度も大きく、大きな振幅で音叉型振動子を共振させることができる
- [0038] また、本発明の別の角速度センサにおいては、少なくとも2つのアームとこのアームを連結する少なくとも1つの基部からなる音叉型振動子を備える。また、アームをX軸方向に駆動するためにアームの少なくとも1つの一主面上に設けられた駆動部を備える。また、Y軸周りに印加された角速度に起因するアームのZ軸方向への振動を検出するためにアームの少なくとも1つの一主面上に設けられた検出部を備える。また

、駆動部は一主面上に設けられた下部電極とこの下部電極上に設けられた圧電膜とこの圧電膜上に設けられた上部電極とからなる。駆動部が設けられた一主面とこの一主面に隣接して設けられた傾斜した側面との交わる角度を鋭角に設定しているので、アームをX軸方向に駆動したときに駆動部の一主面の中心部より傾斜した側面側に向かって設けられた部分のY軸方向の変形量が駆動部の一主面の中心部より傾斜した側面と反対側に向かって設けられた部分のY軸方向の変形量よりも小心 <することができる角速度センサである。これにより、薄型で、かつ、個別調整が不要な角速度センサを実現し、X軸方向への音叉振動時にかかる検出電極に引き起こされる不要振動自体を抑制する。これにより、不要信号の発生を抑制することができる。

- [0039] また、本発明の別の角速度センサにおいては、駆動部は、アームの一主面の中心部を境にしてその両側に形成された下部電極とこの下部電極上に設けられた圧電膜とこの圧電膜上にアームの一主面の中心部を境にして離間して形成された上部電極を備えている。これにより、安価で、かつ、角速度センサの特性管理も容易となる。
- [0040] また、本発明の別の角速度センサにおいては、駆動部は、アームの一主面の中心部を境にして離間形成された下部電極とこの下部電極上にそれぞれ設けられた圧電膜とこの圧電膜上にそれぞれ設けられた上部電極を備えている。この構成によって、安価で、かつ角速度センサの特性管理も容易となる。合わせて、X軸方向への音叉駆動の信頼性を、より向上させることができる。
- [0041] また、本発明の別の角速度センサにおいては、駆動部が設けられたアームの一主面とこの一主面に隣接して設けられた傾斜した側面との交わる角度を鋭角にしている。これにより、アームの一主面の中心部より傾斜した側面側に設けられた上部電極のX軸方向の幅がアームの一主面の中心部より前記傾斜した側面と反対側寄りに設けられた上部電極のX軸方向の幅より狭くすることができる。合わせて、両方の上部電極のY軸方向の中心位置及び長さをほぼ等しくすることができるので、角速度センサの設計を容易にかつ迅速ならしめる。
- [0042] また、本発明の別の角速度センサにおいては、少なくとも2つのアームとこのアーム む連結する少なくとも1つの基部からなる音叉型振動子を備える。また、アームをX軸 方向に駆動するためにアームの少なくとも1つの一主面上に設けられた駆動部を備

える。また、Y軸周りに印加された角速度に基づくアームのZ軸方向への振動を検出するためにアームの少なくとも1つの一主面上に設けられた検出部を備えている。この駆動部はアームの一主面上に設けられた下部電極とこの下部電極上に設けられた圧電膜とこの圧電膜上に設けられた上部電極とからなる。また、駆動部が設けられたアームの位置一主面とこの一主面に隣接して設けられた傾斜した側面との交わる角度を鈍角にしている。このため、アームをX軸方向に駆動したときに駆動部の一主面の中心部より傾斜した側面側に向かって設けられた部分のY軸方向の変形量が駆動部のなかのアームの一主面の中心部より傾斜した側面と反対側に向かって設けられた部分のY軸方向の変形量より大きくなるよっに構成された角速度センサを実現することができる。これにより、薄型で、かつ、個別調整が不要な角速度センサを実現することができる。合わせてX軸方向への音叉振動時にかかる検出電極へ引き起こされる不要振動自体を抑制するとともに、角速度センサとしての不要信号の発生を抑制することができる。

- [0043] また、本発明の別の角速度センサにおいては、駆動部は、アームの一主面の中心部を境にしてその両側に形成された下部電極を備える。また、この下部電極上に設けられた圧電膜とこの圧電膜上に一主面の中心部を境にして離間形成された上部電極を備えている。これにより、安価で、かつ、角速度センサの特性管理も容易になる。
- [0044] また、本発明の別の角速度センサにおいては、駆動部は、アームの一主面の中心部を境にして離間形成された下部電極を備える。また、この下部電極上にそれぞれ形成された圧電膜とこの圧電膜上にそれぞれ形成された上部電極をそれぞれ備えている。こっした構成によって、安価であるばかりか、角速度センサの特性管理も容易となる。合わせて、X軸方向への音叉駆動の信頼性もより、向上させることができる。
- [0045] また、本発明の別の角速度センサにおいては、駆動部が設けられたアームの一主面とこの一主面に隣接して設けられた傾斜した側面との交わる角度を鈍角としていめ。また、アームの一主面の中心部より傾斜した側面側寄りに設けられた上部電極のX軸方向の幅が一主面の中心部より傾斜した側面と反対側寄りに設けられた上部電極のX軸方向の幅より広くしている。合わせて、両方の上部電極のY軸方向の中心位置

及び長さがほぼ等しいため、設計が容易になる。

- [0046] また、本発明の別の角速度センサにおいては、音叉型振動子は、ドライエッチング により形成する。これにより角速度センサの形状精度の安定性を高めることができる。
- [0047] また、本発明のさらに別の角速度センサにおいては、音叉型振動子は、シリコン系の材料からなり、機械的強度も大きく、大きな振幅で音叉型振動子を共振させることができる。
- [0048] また、本発明のさらに加えて別の角速度センサにおいては、検出部は、アームの一主面上に設けられた下部電極とこの下部電極上に設けられた圧電膜とこの圧電膜上に設けられた上部電極とから構成されている。駆動部を構成する材料に合わせることができ、安価であるばかりか、特性管理も容易となる。
- [0049] また、本発明の角速度センサの製造方法は、少なくとも2つのアームとこのアームを 連結する少な<とも1つの基部からなる音叉型振動子と、アームをX軸方向に駆動す るためにアームの一主面上に設けられた駆動部と、Y軸周りに印加された角速度に 起 因するアームのZ軸方 向への振動を検 出するために一主面上に設けられた検 出 部とを備えた角速度センサの製造方法である。 基板のXY面上に下部電極を形成す る工程と、この下部電極上に圧電膜を形成する工程を備える。また、この圧電膜上に 上部電極を形成する工程と、下部電極、圧電膜と上部電極からそれぞれ駆動部と検 出部を形成する工程を備える。また、アームのY軸方向が基板のY軸方向を向くよう に音叉型振動子を前記基板からドライエッチングにより形成する工程を備えている。 基板のYZ面に対するトライエッチング用のプラズマの入射角度が大き<なるに従っ てアームの一主面上に設けられる検 出部の少なくとも上部電極の中心部が一主面上 において一主面の中心部から基板のX軸方向周辺部に向かって所定量シフトするよ ^うに構成する。こ^うした製造方法によれば、基板内に形成される音叉型振動子の位置 によって異なる断面形状を有したアームをX軸方向に音叉振動させたときに検出電 極 に発生する角速度センサとしての異なった不要信号を検 出部の形成時にそれぞ れ一括して解消させることができる。

図面の簡単な説明

[0000] [図1A]図1Aは本発明の実施の形態1にかかる角速度センサの音叉型振動子をX軸

方向に駆動したときの変形状態を示す平面図である。

[図1B]図1Bは同側面図である。

[図2]図2は同A-A断面図である。

[図3]図3は実施の形態1にかかるウエ//内に形成される音叉型振動子の配置図である。

[図4]図4は図3に示すB-B断面にかかる製造プロセスを説明するための工程図である。

[図5A] 図5A は本発明にかかり、角速度センサの下部電極の成膜工程を示す製造工程図である。

[図5B]図5Bは同角速度センサの圧電膜の成膜工程を示す製造工程図である。

[図5c]図5Cは同角速度センサの上部電極の成膜工程を示す製造工程図である。

[図5D]図5Dは同角速度センサの上部電極用レジスト膜のパターニング工程を示す 製造工程図である。

[図5E]図5Eは同角速度センサの上部電極のエッチング工程を示す製造工程図である。

[図5F]図5Fは同角速度センサの圧電膜,下部電極用レジスト膜のパターニング工程を示す製造工程図である。

[図5G]図5Gは同角速度センサの圧電膜,下部電極のエッチング工程を示す製造工程図である。

[図 $_{5H}$] 図 $_{5H}$ は同角速度センサのウエハ用 $_{L}$ ジス $_{H}$ のパターニング工程を示す製造工程 図である。

[図5]図5」は同角速度センサのウエハのエッチング工程を示す製造工程図である。

[図6]図6は本発明にかかり、ウエハ内に形成された音叉型振動子のX軸方向の位置と角速度センサの不要信号との関係を説明するための特性図である。

[図7]図7は従来の角速度センサ用の音叉型振動子の製造方法の概略図である。

[図8A]図8Aは従来の角速度センサの製造工程図であって、シリコン基板に開口部を設ける工程図であり、図7に示した円内部Pの拡大図である。

[図8B]図8Bは同従来の角速度センサの製造工程図であって、図8Aの工程後に行

なう保護膜形成の工程図である。

[図8C]図8Cは同従来の角速度センサの製造工程図であって、図8Bの工程後に行なう開口部をエッチングする工程図である。

[図8D]図8Dは同従来の角速度センサの製造工程図であって、図8Cの工程後に行なっ保護膜形成の工程図である。

[図8E] 図8E は同従来の角速度センサの製造工程図であって、図8Dの工程後に行なう開口部をエッチングする工程図である。

[図8F] 図8F は同従来の角速度センサの製造工程図であって、図8Eの工程後に行なっ保護膜形成の工程図である。

[図8G]図8Gは同従来の角速度センサの製造工程図であって、音叉型振動子のアームがウエハから分離された状態を示す工程図である。

[図gA]図gAは本発明にかかる製造方法で形成した角速度センサの音叉型振動子をX軸方向に駆動したときの変形状態を示す平面図である。

「図gB] 図gBは同側面図である。

[図10] 図1 Oは 図gA に示したC-C断面 図である。

[図11]図11はウエハ内に形成された音叉型振動子のX軸方向の位置と角速度センサの不要信号との関係を説明するための特性図である。

符号の説明

[0051] 1a, 1b アーム

2 基部

3a. 3b 一主面

3c, 3d, 3e, 3f 側面

4,5,6,7 駆動部

4a, 5a, 6a, 7a, 8a, ga 下部電極

4c, 5c, 6c, 7c, 8c, gc 上部電極

8,9 検出部

8d, gd, 10, 皿 中心部

- 20 ウエハ
- 21 Pt-Ti膜
- 22 PZT膜
- 23 Au/Ti膜
- 24, 25, 26 レジスト膜

発明を実施するための最良の形態

- [0052] 以下に本発明の一実施の形態について、図面を参照しながら説明する。
- [0053] 図1Aは本発明の実施の形態にかかる角速度センサの音叉型振動子をX軸方向に駆動したときの平面図、図1Bは同側面図、図2は図1Aに示したAーA線の断面を示す図、図3は実施の形態1にかかるウエハ内に形成された音叉型振動子の配置図である。図4は図3に示したBーB断面にかかる製造プロセスを説明するための工程図である。図5は本発明にかかる角速度センサの製造プロセスを説明するための工程図である。図6は同製造プロセスを用いてウエハ内に形成された音叉型振動子のX軸方向の位置と音叉型振動子の検出電極に発生する不要信号との関係を説明するための特性図である。
- [004] 以下に、本実施の形態にかかる角速度センサの構成について説明する。
- [0055] 図1Aにおいて、音叉型振動子1は、アーム1a, 1bおよび基部2によって構成されている。アーム1a, 1bは基部2によって連結されている。アーム1aおよび1bには各別に一主面3a, 3bが備えられている。アーム1aの一主面3a上には検出部8を挟んで駆動部4,5が形成されている。また、アーム1aの隣のアーム1bの一主面3b上には検出部9を挟んで駆動部6,7が形成されている。
- [006] 図1Bは図1Aの側面図であり、アーム1a, 1bおよび駆動部5,7をそれぞれ示すことができる。
- [0057] 図2は図1AのA-A断面図を示す。図2を正視して、その左側にはアーム1a、その右側にはアーム1bのそれぞれの断面図を示す。
- [0058] アーム1aにはその一主面3aとほぼ垂直な側面3cおよび一主面3aに対して傾斜した側面3dが形成されている。側面3c,3dの形成方法については後述の図5およびその説明によって明6かにな5?。

- [0059] さて、再度アーム1aの説明に戻ると、アーム1aの外側1asの一主面3a上には下部電極4aを形成する。さらに下部電極4a上には、その膜面に垂直方向に分極処理された圧電膜4bおよび上部電極4cをこの順序で形成する。図1Aに示した駆動部4は図2に示した下部電極4a,圧電膜4bおよび上部電極4cによって構成されている。また、アーム1aの内側1auの一主面3a上には下部電極5aを形成する。さらに下部電極5a上には、その膜面に垂直方向に分極処理された圧電膜5bおよび上部電極5cをこの順序で形成する。図1Aに示した駆動部5は図2に示した下部電極5a,圧電膜5bおよび上部電極5cをこの順序で形成する。図1Aに示した駆動部5は図2に示した下部電極5a,圧電膜5bおよび上部電極5cによって構成されている。
- [0060] 図2において、アーム1aの中心部10の一主面3a上には下部電極8aを中心部10を境にして対称に形成する。さらに下部電極8a上には、その膜面に垂直方向に分極処理された圧電膜8bおよび上部電極8cをこの順序で形成する。なお、上部電極8cは中心部10を境にして対称に形成するのではなく中心部10からAWの距離だけシフトさせた中心部8dを対称にして形成する。すなわち、上部電極8cの中心部8dは側面3c側にAWの距離だけシフトさせている。下部電極8a,圧電膜8bおよび上部電極8cによって図1Aに示した検出部8が構成されている。
- [0061] 同様に、図2の右側に示したアーム1bにも、一主面3bに対してほぼ垂直な側面3e および傾斜した側面3fをそれぞれ形成する。側面3e, 3fの形成方法についても側 面3c, 3dと同様に後述の図5およびその説明によって明らかになろっ。
- [0062] アーム1bの内側1buの一主面3b上には下部電極6aを形成する。さらに下部電極6a上には、その膜面に垂直方向に分極処理された圧電膜6bおよび上部電極6cをこの順序で形成する。下部電極6a,圧電膜6bおよび上部電極6cによって図1人に示した駆動部6が構成されている。
- [0063] アーム1bの外側1bsの一主面3b上には下部電極7aを形成する。さらに下部電極7a上には、その膜面に垂直方向に分極処理された圧電膜7bおよび上部電極7cをこの順序で形成する。下部電極7a,圧電膜7bおよび上部電極7cによって図1Aに示した駆動部7が構成されている。
- [0064] さらにアーム1bの一主面3b上には下部電極gaが中心部皿を境にして対称に形成されている。さらに下部電極ga上には、その膜面に垂直方向に分極処理された圧電

膜gbおよび上部電極gcをこの順序で形成する。なお、上部電極gcは中心部皿を境にして対称に形成するのではなく、AWの距離だけ中心部11からシフトさせた中心部gdを境にして対称に形成する。すなわち、上部電極gcの中心部gdは垂直な側面3e側にAWだけシフトさせている。図1Aに示した検出部9は下部電極ga,圧電膜9bおよび上部電極gcによって構成されている。

- [0065] 次に、角速度センサの音叉型振動子をX軸方向に駆動させる方法について説明する。図2において、アーム1aの一主面3a上に設けた圧電膜4bおよびアーム1bの一主面3b上に設けた圧電膜7bがY軸方向に収縮するように、上部電極4c,7cに同相の駆動電圧を印加する。同様に、圧電膜5b,6bがY軸方向に伸張するように、上部電極5c,6cに上部電極4c,7cに印加する駆動電圧とは逆相の駆動電圧を印加する。これにより、図1Aに示すようにアーム1a,1bはX軸方向に、かつ、互いに外向きに振動する。
- [0066] また、アーム1a, 1bには、それぞれ図2に示すように傾斜した側面3d, 3fを設けているため、X軸方向への振動と同時にアーム1a, 1bをそれぞれZ軸方向に、かつ、互いに逆向きになるような振動を生じさせる。この結果、検出部を構成する圧電膜8bにはZ軸方向に伸張させるような応力が印加される。また、検出部を構成する圧電膜gbにはZ軸方向に収縮させるような応力が印加される。これらの応力によって、検出部を構成する上部電極8cおよびgcにはそれぞれ互いに逆極性であって、ほぼ同一の電荷が発生する。
- [0067] このように、音叉型振動子をX軸方向に駆動させるだけで、Y軸周りに角速度が印加されていないのにもかかわらず、あたかも角速度が印加されたかのような電荷(不要信号)が上部電極8cおよびgcに表れる。
- [0068] 上部電極8cおよびgcのそれぞれの中心部8d, gdが、一主面3a, 3bの中心部10 ,皿に対して、それぞれ傾斜した側面3d, 3fとは反対方向、すなわち、垂直に形成した側面3c, 3e側に向かって、AWの大きさだけシフトさせているので、上部電極8c, gcにそれぞれ発生する不要信号を抑制することができる。なお、シフトさせるAWの大きさは、一般的に、ドライエッチングしたときの側面3d, 3fの傾斜の度合いに勘案して、上部電極8c, gcにそれぞれ発生する不要信号の大きさに応じて決定すると

よい。

- [0069] 次に不要信号を抑制するためのメカニズムについて説明する。上部電極8cに表れる事象としては、主として次の3つの点が考えられる。
- [0070] 第1に、音叉型振動子をX軸方向へ駆動したとき、アーム1aがZ軸方向へ撲むことにより、圧電膜8bがZ軸方向に伸張する。このとき、上部電極8cにはプラスの電荷(例えば、A=+100とする)が発生する。
- [0071] 第2に、音叉型振動子をX軸方向へ駆動したとき、アーム1aがX軸方向の外向きに 撲む。これにより、圧電膜8bの中心部1のよりも外側1asに位置する部分にはX軸方 向に伸張させる応力が加わる。これにより、圧電膜8b上に形成した上部電極8cの部 分にはマイナスの電荷(例えば、B=-1000とする)が発生する。なお、上部電極8c の幅は従来よりもAWだけ増加させている。
- [0072] 第3に、音叉型振動子をX軸方向へ駆動したとき、アーム1aがX軸方向の外向きに 撲む。圧電膜8bの中心部1のよりも内側1auに位置する部分にはX軸方向に収縮さ せる応力が加わる。このため、これに対応する上部電極8cの部分にの部分は従来 に比べて幅がAWだけ減少している)にはプラスの電荷(例えば、C=+900とする) が発生する。
- [0073] 以上まとめると、音叉型振動子をX軸方向へ駆動したときに、上部電極8cに表れるトータルの電荷は、A+B+C=(+100)+(-1000)+(+900)=0となり、検出電極に表れる不要信号を抑制することができる。
- [0074] 同様にアーム1b側の検出部9の上部電極gcに表れる事象も基本的には上部電極8cに表れる事象と同じで、主として以下の3つの点が考えられる。
- [0075] 第1に、音叉型振動子をX軸方向へ駆動したとき、アーム1bがZ軸方向へ撲む。これにより、圧電膜gbがZ軸方向に収縮するため、上部電極gcにはマイナスの電荷(例えば、D=-100とする)が発生する。
- [0076] 第2に、音叉型振動子をX軸方向へ駆動したとき、アーム1bがX軸方向の外向きに 撲む。これにより、圧電膜gbの中心部皿よりも内側1buに位置する部分にはX軸方 向に伸張させる応力が加わる。このため、上部電極gcの部分(従来より幅がAWだけ 増加している)にはプラスの電荷(例えば、E=+1000とする)が発生する。

- [0077] 第3に、音叉型振動子をX軸方向へ駆動した時、アーム1bがX軸方向の外向きに 撲む。これにより、圧電膜gbの中心部皿よりも外側1bsに位置する部分にはX軸方 向に収縮させる応力が加わる。このため、上部電極gcの部分(従来より幅がAWだけ 減少している)にはマイナスの電荷(例えば、Fニー900とする)が発生する。
- [0078] 以上、アーム1bについてまとめると、音叉型振動子をX軸方向へ駆動したとき、上部電極gc に表れるトータルの電荷は、 $D+E+F=(-1\ 00)+(+1\ 000)+(-9\ 00)$)=0となり、検出電極に表れる不要信号を抑制することができる。
- [0079] 以上本発明を簡単に要約すると、Y軸周りに角速度 [∞] が印加されたときのアーム1a , 1bをZ軸方向へ撲ませるコリオリカに基づき上部電極8c, gc に発生する電荷のみを検出回路(図示せず)で処理することにより、角速度信号のみを出力することができる角速度センサを実現することができる。このよっに、上部電極8c, gcを所定量シフトさせるならば、音叉型振動子をX軸方向へ駆動したときの検出電極への不要信号の発生を抑制することができるため、薄型な角速度センサを実現することができる。
- [008 d] 次に、本実施の形態にかかる角速度センサの製造方法について説明する。特に、その主要部である音叉型振動子およびこの上に設ける駆動部と検出部について、図3,図4および図5を用いて説明する。
- [0081] まず図3 において、角速度センサの基板として、シリコン系の材料からなるシリコンウエハ (以下、ウェハと称す)20を用意する。アーム1a, 1bを、その長手方向がウェハ20のたとえばY軸方向に一致するようにウェ10クに多数配設する。
- [0082] 図4において、ステップS1は下部電極成膜工程、ステップS2は圧電膜成膜工程、ステップS3は上部電極成膜工程、ステップS4は上部電極用レジスト膜のパターンニング工程、ステップS5は上部電極のエッチング工程、ステップS6は圧電膜,下部電極用レジスト膜のパターンニング工程、ステップS7は圧電膜,下部電極のエッチング工程、ステップS8は音叉型振動子形成のためのウェハレジスト膜のパターンニング工程、ステップS9はウェハのエッチング工程をそれぞれ示す。
- [0083] 図5A ~図5Iは、ウエ/\20の中心20から-X軸方向に向かって30mmの位置X3 0に設けた音叉型振動子を形成する一例を示す。ウエ/\20の直径を4インチ(約100 mm)とすると、その半径は約50mmとなる。したがって、X30(30mm)の位置はウエ

//2 Oの中心2 Ocよりもその端部2 Oc側に近いところである。

- [0084] 図5Aは、図4に示したステップS1の下部電極成膜工程に対応する。ウエ $_{1/1}$ 2 のの直径は約4インチで、その厚みは2 00μ mのシリコンを図示しない蒸着装置にセットし、下部電極としてのPtーTi膜21を約3 000Aの厚みに蒸着する。
- [0085] 図5Bは、図4に示したステップS2の圧電膜成膜工程に対応する。Pt-Ti膜21が蒸着されたウエハ2 0を図示しないスパッタ装置にセットし、圧電膜としてPZT膜22の厚さを約2.5 μmになるように物理的蒸着法の一種であるスパッタリングにより形成する。
- [0086] 図5Cは、図4に示したステップS3の上部電極成膜工程に対応する。PZT膜22が 形成されたウエハ2 0をスパッタ装置にセットし、上部電極としての厚さが3000 AのA u/Ti膜23を物理的蒸着法の一種であるスパッタリングによって形成する。
- [0087] 図5Dは、図4に示したステップS4の上部電極用レジスト膜のパターンニング工程に対応する。レジスト膜はAu/Ti膜23の全面に塗布され、その後、パターニングされた第1のレジスト膜としてのレジスト膜24が選択的に形成されている。レジスト膜24は、図1に示した駆動部4,5,6および7、検出部8,9に対応するために第1の開口部をもってパターンニングされる。このパターニングにおいては、例えば、X軸方向への音叉振動時にZ軸方向へ発生する撲みにより検出部8,9にもたらされる不要信号の大きさに対応するよっに上部電極のみを所定量シフトさせる。なお、このとき駆動部側の上部電極はシフトさせずに従来通りの位置に設ける。
- [0088] 図5Eは、図4に示したステップS5の上部電極のエッチング工程に対応する。前の工程の図5Dに示すよっに、パターンニングされたレジスト膜24が形成されたウエハ2 Oを図示しないトライエッチング装置にセットする。その後、レジスト膜24をマスクとして、Au/Ti膜23にエッチング処理を施す。これにより、駆動部4,5,6および7を構成するAu/Ti膜からなる上部電極4c,5c,6cおよび7cが形成される。同時に、検出部8,9を構成するAu/Ti膜からなる上部電極8c,gcも形成される。
- [0089] 図5Fは、図4に示したステップS6の圧電膜,下部電極用_しジスト膜のパターンニング工程に対応する。PZT膜22と上部電極4c,5c,6c,7c,8c おょびgc の上に_しジスト膜を形成し、その後選択的にエッチングして、第2の_しジスト膜としての_しジスト膜

25を形成する。レジス ト膜 25 には図1 に示した駆動部4,5,6 および7、検 出部8,9 に対応 した形状をもたせた第2の開口部によってパターンニングされる。

- [009 0] 図5Gは、図4に示したステップS7の圧電膜,下部電極エッチング工程に対応する。前の工程のパターンニングされた第2の開口部を有したレジスト膜25が形成されたウエハ2 0をトライエッチング装置にセットする。その後、PZT膜22とPtーTi膜21をパターンニングされたレジスト膜25を介して、第2のトライエッチング処理を施す。これにより、駆動部4,5,6,7を構成するPZT膜からなる圧電膜4b,5b,6bおよび7bが形成される。合わせて、PtーTi膜からなる下部電極4a,5a,6aおよび7aが形成される。同時に、検出部8,9を構成するPZT膜からなる圧電膜8b,gb、PtーTi膜からなる下部電極8a,gaがそれぞれ形成される。
- [0091] 図5Hは、図4のステップS8に示した音叉型振動子形成のためのウエハレジスト膜のパターンニング工程に対応する。図1に示した駆動部4,5,6,7および検出部8,9を含むウエハ20の全面に図示しないレジスト膜を塗布する。その後、第3のレジスト膜としてのレジスト膜26をアーム1aと1bとの際間がたとえば 50μ mになるよっに第3の開口部W3をパターンニングする。
- [0092] 図5Iは、図4に示したステップS9のウエハのエッチング工程に対応する。前の工程の図5Hに示めされパターンニングされた第3の開口部を有するレジスト膜26が形成されたウエハ2 0を図示しないトライエッチング装置にセットする。その後、たとえば、SF6ガスを用い、rf電力2500Wで8秒間ウエハ2 0にトライエッチングを施す。その後、CF4ガスに切り替え、rf電力18 00Wを3秒間印加して保護膜(図示せず)を形成する。なお、本発明においてはトライエッチングと保護膜の形成を1セットにした工程を240セット繰り返す第3のトライエッチング処理を施す。第3のトライエッチング処理後、アーム1aの側面3d(図2参照)はプラズマの進行方向に対応した傾斜面を有することになる。また、アーム1aの外側面3cはウエハ2 0の一主面に対して、ほぼ垂直な面に仕上げることができる。
- [0093] 同様に、アーム1bの側面3fはプラズマの進行方向に対応した傾斜面を呈する。アーム1bの内側面3eはウ $_{\rm L}$ $_{\rm L$
- [0094] なお、図5A ~図5Iにおいては、図3に示したウェハ2 0の中心から—X軸方向に向

かってたとえば、3 Qmmの位置X3 Oに存在する音叉型振動子等を含めた角速度センサを形成する例について説明した。しかし、他の位置においても同様なことが言える。例えば図3 に示したウエハ2 Oの中心から—X軸方向に向かって2 Qmmの位置に形成される音叉型振動子等を含む角速度センサにおいては、プラズマの進行方向がウエハ2 Oの面に対してやや垂直に近づいてくる。このため、第1のレジスト膜としてのレジスト膜24 に設けられる第1の関ロ部の内の上部電極8c, gcに相当する部分の所定のシフト量 AWの大きさは3 Qmmのときに比べて、減少させることになる。すなわち、プラズマの進行方向と照射角度が勘案してシフト量 AWが決定される。

- [0095] ウエハ2 Oにトライエッチングを施すとプラズマの進行方向の違い、すなわち、ウエハ2 OのYZ面に対するプラズマの照射角度の違いによって、音叉型振動子のアームの側面に発生する側面の傾斜度合いが一義的に決まる。YZ面に対するプラズマの入射角度が大きくなるほど、アームの側面の傾斜度合いが大きくなる。すなわち、一主面3bと側面3fの交わる角度が鋭角で、その角度が小さくなる。この結果、音叉型振動子をX軸方向へ駆動したときの検出電極にもたらされる不要信号の発生最も大きくなる。すなわち、この傾斜度合いに対応して、所定のシフト量 A W はあらかじめ決定されることになる。例えば、アームの側面の傾斜角度1°当たりのシフト量 A W = 1 0 ば m に設定するなどの調整が必要になる。
- [0096] 図6において、横軸はウエハ2 0の中心からX軸方向の距離(mm)を表す。縦軸は音叉型振動子をX軸方向に駆動したときの検出電極に発生する角速度センサとしては不要な信号を示す。目盛りの単位は任意としている。したがって、任意目盛の"キンの大きさはたとえば100mvであったり或いは1000mvであったりもする。或いは2 00mvであったり、2 000mvであったりもする。また、この任意目盛の大きさは必ずしも検出電極それ自体に表れる信号の大きさを示すものでもない。たとえば、検出電極に表れた信号を所定の増幅度をもって増幅した後の大きさとして表すこともできる。いずれにしても不要信号の絶対位の大きさを一義的に決められないために、目盛は任意としている。
- [0097] さて、従来と比較するために本発明(〇印)と従来(ム印)を特記した。また、図7に示す従来のドライエッチング加工によりウエハ1 03を用いて音叉型振動子を製造する

方法で形成された音叉型振動子をX軸方向に駆動したときに発生する検出電極への角速度センサとしての不要信号の値を図6に併記した。

- [0098] 図6に示すように、不要信号の許容範囲をたとえば、プラス1からマイナス1とすると、ウエハ20の中心からX軸方向に±30mmの範囲において、所望の角速度センサに要求される検出電極への不要信号の発生量が許容値以内に収まってしることを知見した。
- [0099] 本実施の形態においては、プラズマ発生源からのプラズマが照射される進行方向の性向を考慮し、検出部を構成する上部電極形成用の開口部を所定方向に、かつ、所定量シフトさせたしジスト膜を形成して上部電極にトライエッチングを施す。これによって、ウエハ2 0の中の所定領域、例えば、ウエハ2 0の中心からX軸方向にア3 0mmの範囲において、所望の角速度センサに要求される検出電極への不要信号の発生量を許容値以内に収めることができる。
- [0100] しかし、本発明の角速度センサおよび角速度センサの製造方法の技術的思想は、検出部を構成する上部電極の配置およびその形成方法に限定されるものではない。たとえば、検出部を構成する下部電極,圧電膜および上部電極のすべてを所定方向に、かつ、所定量シフトさせても同等の作用効果を奏する。すなわち、検出部を構成する下部電極,圧電膜と上部電極のうちの少なくとも上部電極を所定方向に、かつ、所定量シフトさせれば同等の作用効果を奏することができる。
- [0101] また、本実施の形態においては、アーム1a, 1bのそれぞれの一主面3a, 3b側に検出部8,9を設けた一例について説明した。しかし、検出部をこれらの一主面3a, 3bに対向する側の他主面に設けることも可能である。この場合は、これらの一主面と他主面にそれぞれ隣接して設けられた傾斜側面3d, 3fの交わる角度は鈍角となる。このため、検出部を一主面3a, 3b上に設けた場合とは逆に、傾斜した側面3d, 3fの傾斜度合しが大きい(鈍角の数値が大きい)ほど、検出部を構成する下部電極,圧電膜および上部電極のっちの少なくとも上部電極を傾斜した側面3d, 3f側に向かって、傾斜度合いに対応して所定量シフトさせる構成とする。これによって検出電極へ発生する不要信号を抑制することができる。
- [0102] また、本実施の形態においては、駆動部と検出潮の構成として、いずれにおいても

下部電極、この下部電極上に圧電膜と上部電極をこの順序で形成する構成例について説明した。しかし、必ずしもこっした構成に限定されるものではない。例えば、静電駆動、静電検出等のよっな構成も考えられる。しかし、市場から要求される角速度センサとしての性能、信頼性と価格等を勘案すると、駆動部と検出潮のいずれとも下部電極、圧電膜および上部電極によって構成するのが好ましいと言える。

- [0103] また、本実施の形態においては、基板としてシッコンウェハを用いた一例について 説明した。しかし、これにも限定されるものではない。例えば、ダイヤモンド,溶融石 英,アルミナ,GaAs等さまざまな材料を基板に採用することが可能である。
- [0104] また、本実施の形態においては、プラズマの発生源からのプラズマの進行方向の性向を考慮し、検出部を所定方向に、かつ、所定量シフトさせる一例について説明した。しかし、必ずしもこれに限定されるものではない。例えば、図1,図2において、検出部8,9をそれぞれ一主面3a,3bの中心部10,11に対して対称になるように設け、駆動部4,5を構成する下部電極4a,5aと圧電膜4b,5bを一主面3aの中心部10を境にして対称になるように形成してもよい。
- [0105] また、駆動部6,7を構成する下部電極6a,7aと圧電膜6b,7bを一主面3bの中心部皿を境にして対称になるように形成してもよい。また、駆動部4,5,6,7を構成する上部電極4c,5c,6c,7cのY軸方向の中心位置および長さをほぼ等しい大きさに設定し、音叉型振動子をX軸方向に駆動したときの検出電極に発生する角速度センサとしての不要信号の大きさ(一主面3a,3bと一主面3a,3bにそれぞれ隣接して設けられた傾斜した側面3d,3fの交わる鋭角な角度の大きぎに対応するように上部電極5c,7cのX軸方向の幅を上部電極4c,6cのX軸方向の幅に対してそれぞれ狭くなるように構成してもよい。これらの構成であっても、検出電極へ引き起こされる不要振動自体が抑制されるため、検出電極に発生する角速度センサとしての不要な信号を抑制することができる。
- [016] また、本実施の形態においては、アーム1a, 1bのそれぞれの一主面3a, 3b上に駆動部4,5,6,7を設けた一例について説明した。しかし、駆動部を一主面3a, 3bとそれぞれ対向する側の他主面に設けることも可能である。この場合は、これらの一主回とこれらの他主面にそれぞれ隣接して設けられた傾斜した側面3d, 3fの交わる角度

は鈍角となる。このため、駆動部を一主面3a,3b上に設けた場合とは逆に、傾斜した側面3d,3fの傾斜度合いが大きい(鈍角の数値が大きい)程、傾斜した側面3d,3f側の駆動部を構成する少なくとも上部電極のX軸方向の幅を傾斜した側面3d,3fと反対側の駆動部を構成する少なくとも上部電極のX軸方向の幅よりも広くなるよっに構成しても、検出電極へ引き起こされる不要振動自体が抑制されるため、検出電極に発生する角速度センサとしての不要信号を抑制することができる。

- [0107] 検出電極に発生する不要信号を抑制するためのメカニズムを図1,図2に示すアーム1bを用いて簡単に説明する。図2に示し傾斜した側面3fの存在により、音叉型振動子をX軸方向に駆動するとアーム1bは図1Bに示すようにZ軸方向にも撲む。このため、検出電極に角速度センサとしての不要信号が発生する。したがって、Z軸方向への撲みがゼロになるように駆動部6を構成する圧電膜6bのY軸方向の伸張力を増加させ、駆動部7を構成する圧電膜7bのY軸方向の収縮力を減少させるようにすればよい。
- [0108] これを実現するためには、音叉型振動子をX軸方向に駆動したときの検出電極に発生する角速度センサとしての不要信号の大きさに相応してて、傾斜した側面3f側に設けた駆動部7のY軸方向の変形量を側面3eに設けられた駆動部6のY軸方向の変形量よりも小心 < なるようにすればよい。これらの具体的な一例としては、前述のような駆動部の位置関係や形状が考えられる。
- [010] 上述の例では、上部電極のX軸方向の幅を音叉型振動子をX軸方向に駆動したときの検出電極に発生する角速度センサとしての不要信号の大きさに対応するように調整する。しかし、下部電極と圧電膜を同時に調整してもよい。すなわち、駆動部を構成する下部電極,圧電膜および上部電極のなかの少なくとも上部電極のX軸方向の幅を調整するならば同等の作用効果を奏することができる。

産業上の利用可能性

[0110] 本発明は、X軸方向への音叉振動時に検出電極に生じる角速度センサとしては不要な信号の発生を抑制することができる。また薄型で、かつ、個別調整が不要な角速度センサおよびその製造方法として有用であるのでその産業上の利用可能性は高い。

請求の範囲

- [1] 少なくとも2つのアームと、前記アームを連結する少なくとも1つの基部からなる音叉型振動子と、前記アームをX軸方向に駆動するために前記アームの少なくとも一主面上に設けられた駆動部と、Y軸周りに印加された角速度に基づき前記アームのZ軸方向への振動を検出するために前記アームの少なくとも1つの一主面上に設けられた検出部とを備え、前記検出部は前記一主面上に設けられた下部電極と前記下部電極上に設けられた圧電膜と前記圧電膜上に設けられた上部電極とからなり、前記検出部が設けられた一主面と前記一主面に隣接して設けられた傾斜した側面との交わる角度を鋭角とし、前記検出部の少なくとも前記上部電極の中心部を前記一主面の中心部から前記傾斜した側面と反対側に向けてシフトした角速度センサ。
- [2] 前記検出部を構成する少なくとも前記上部電極の中心部が前記一主面上において前記傾斜した側面の傾斜角度に相応して前記一主面の中心部から前記傾斜した側面と反対側に向けて所定量シフトした請求項1に記載の角速度センサ。
- [3] 少なくとも2つのアームと前記アームを連結する少なくとも1つの基部からなる音叉型振動子と、前記アームをX軸方向に駆動する前記アームの少なくとも1つの一主面上に設けられた駆動部と、Y軸周りに印加された角速度に、基づき前記アームのZ軸方向への振動を検出するために前記アームの少なくとも1つの一主面上に設けられた検出部とを備え、前記検出部は前記一主面上に設けられた下部電極と前記下部電極上に設けられた圧電膜と前記圧電膜上に設けられた上部電極とからなり、前記検出部が設けられた一主面と前記一主面に隣接して設けられた傾斜した側面との交わる角度を鈍角とし、前記検出部を構成する少なくとも前記上部電極の中心部が前記一主面の中心部から前記傾斜した側面側に向けてシフトした角速度センサ。
- [4] 前記検出部の少なくとも前記上部電極の中心部が前記傾斜した側面の傾斜角度に相応して前記一主面の中心部から前記傾斜した側面側に向けて所定量シフトした請求項3に記載の角速度センサ。
- [5] 前記駆動部は、前記アームの一主面の中心部を境にしてその両側に形成した下部電極と前記下部電極上に設けられた圧電膜と前記圧電膜上に前記一主面の中心部を境にして離間形成された上部電極とからなる請求項1または3に記載の角速度セン

サ。

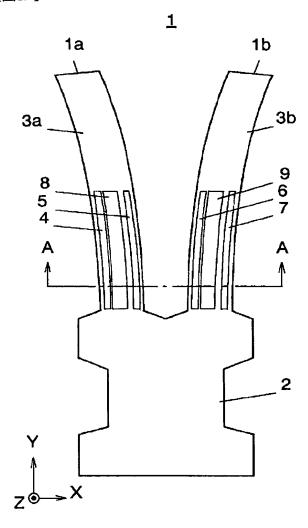
- [6] 前記駆動部は、前記アームの一主面の中心部を境にして離間形成された下部電極と前記下部電極上にそれぞれ設けられた圧電膜と前記圧電膜上にそれぞれ設けられた上部電極とからなる請求項1または3に記載の角速度センサ。
- [7] 前記音叉型振動子は、Nライエッチングにより形成された請求項1または3に記載の 角速度センサ。
- [8] 前記音叉型振動子は、シリコン系の材料からなる請求項1または3に記載の角速度センサ。
- [9] 少なくとも2つのアームと前記アームを連結する少なくとも1つの基部からなる音叉型振動子と、前記アームをX軸方向に駆動するために前記アームの少なくとも1つの一主面上に設けられた駆動部と、Y軸周りに印加された角速度に起因する前記アームのZ軸方向への振動を検出するために前記アームの少なくとも1つの一主面上に設けられた下部電極と前記下部電極上に設けられた圧電膜と前記圧電膜上に設けられた上部電極とからなり、前記駆動部が設けられた一主面と前記一主面に隣接して設けられた傾斜した側面との交わる角度を鋭角とし、前記アームをX軸方向に駆動したときに前記駆動部の内の前記一主面の中心部より前記傾斜した側面側に向けて設けられた部分のY軸方向の変形量が前記駆動部の前記一主面の中心部より前記傾斜した側面と反対側に向けて設けられた部分のY軸方向の変形量よりも小心い角速度センサ。
- [10] 前記駆動部は、前記アームの一主面の中心部を境にしてその両側に形成された下部電極と前記下部電極上に設けられた圧電膜と、前記圧電膜上に前記一主面の中心部を境にして離間形成された上部電極とからなる請求項9に記載の角速度センサ
- [11] 前記駆動部は、前記アームの一主面の中心部を境にして離間形成された下部電極と、前記下部電極上にそれぞれ設けられた圧電膜と、前記圧電膜上にそれぞれ設けられた上部電極とからなる請求項9に記載の角速度センサ。
- [12] 前記一主面の中心部より前記傾斜した側面側寄りに設けられた上部電極のX軸方向の幅が前記一主面の中心部より前記傾斜した側面と反対側寄りに設けられた上部電

極のX軸方向の幅より狭く、かつ、前記両上部電極のY軸方向の中心位置及び長さがほぼ等しい、請求項10または請求項皿に記載の角速度センサ。

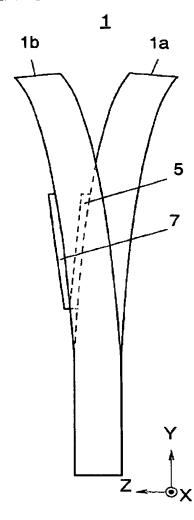
- [13] 少なくとも2つのアームと前記アームを連結する少なくとも1つの基部からなる音叉型振動子と、前記アームをX軸方向に駆動するために前記アームの少なくとも1つの一主面上に設けられた駆動部と、Y軸周りに印加された角速度に起因する前記アームのZ軸方向への振動を検出するために前記アームの少なくとも1つの一主面上に設けられた検出部とを備え、前記駆動部は前記一主面上に設けられた下部電極と前記下部電極上に設けられた圧電膜と前記圧電膜上に設けられた上部電極とからなり、前記駆動部が設けられた一主面と前記一主面に隣接して設けられた傾斜した側面との交わる角度が鈍角である場合は、前記アームをX軸方向に駆動した時に前記駆動部の内の前記一主面の中心部より前記傾斜した側面側に向かって設けられた部分のY軸方向の変形量が前記駆動部の内の前記一主面の中心部より前記傾斜した側面と反対側に向かって設けられた部分のY軸方向の変形量が前記駆動部の内の前記一主面の中心部より前記傾斜した側面と反対側に向かって設けられた部分のY軸方向の変形量より大きくなるよっに構成した角速度センサ。
- [14] 前記駆動部は、前記アームの一主面の中心部を境にして両側に形成された下部電極と前記下部電極上に設けられた圧電膜と前記圧電膜上に前記一主面の中心部を境にして離間形成された上部電極とからなる請求項13に記載の角速度センサ。
- [15] 前記駆動部は、前記アームの一主面の中心部を境にして離間形成された下部電極と前記下部電極上にそれぞれ設けられた圧電膜と前記圧電膜上にそれぞれ設けられた上部電極とからなる請求項13に記載の角速度センサ。
- [16] 前記一主面の中心部より前記傾斜した側面側寄りに設けられた上部電極のX軸方向の幅が前記一主面の中心部より前記傾斜した側面と反対側寄りに設けられた上部電極のX軸方向の幅より広く、かつ、前記両上部電極のY軸方向の中心位置及び長さがほぼ等しい。請求項14または請求項15に記載の角速度センサ。
- [17] 前記音叉型振動子は、ドライエッチングにより形成された請求項9または13に記載の 角速度センサ。
- [18] 前記音叉型振動子は、シリコン系の材料からなる請求項9または13に記載の角速度センサ。

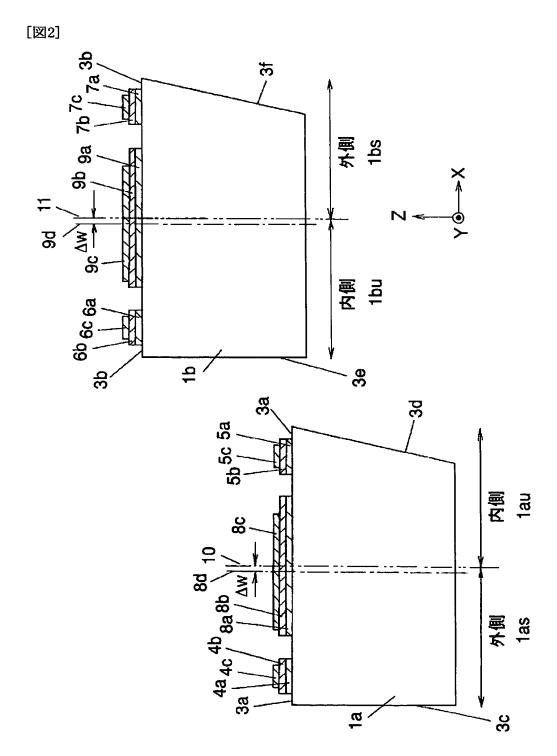
- [19] 前記検出部は、アームの一主面上に設けられた下部電極と前記下部電極上に設けられた圧電膜と前記圧電膜上に設けられた上部電極とから構成された請求項9または13に記載の角速度センサ。
- [20] 少なくとも2つのアームと前記アームを連結する少なくとも1つの基部からなる音叉型振動子と、前記アームをX軸方向に駆動するために前記アームの一主面上に設けられた駆動部と、Y軸周りに印加された角速度に起因する前記アームのZ軸方向への振動を検出するために前記一主面上に設けられた検出部とを備えた角速度センサの製造方法であって、基板のXY面上に下部電極を形成する工程と、前記下部電極上に圧電膜を形成する工程と、前記圧電膜上に上部電極を形成する工程と、前記下部電極、圧電膜と上部電極からそれぞれ前記駆動部と検出部を形成する工程と、前記アームのY軸方向が前記基板のY軸方向を向くよっに前記音叉型振動子を前記基板からトライエッチングにより形成する工程とを備え、前記基板のYZ面に対する前記トライエッチングにより形成する工程とを備え、前記基板のYZ面に対する前記トライエッチング用のプラズマの入射角度が大きくなるに従って前記アームの一主面上に設けられる前記検出部の内の少なくとも前記上部電極の中心部が前記一主面上において前記一主面の中心部から前記基板のX軸方向周辺部に向かって所定量シフトするよっに形成した角速度センサの製造方法。

[図1A]

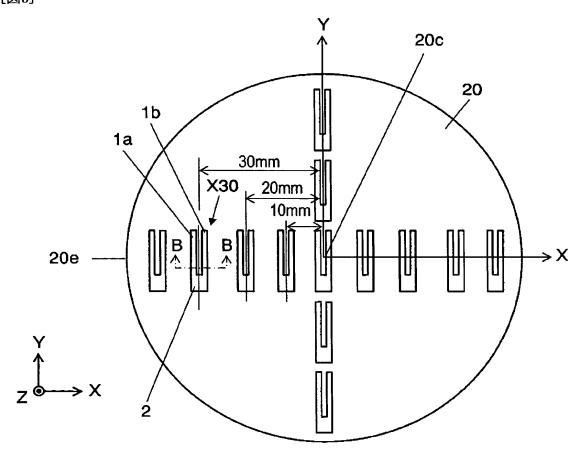


[図1B]

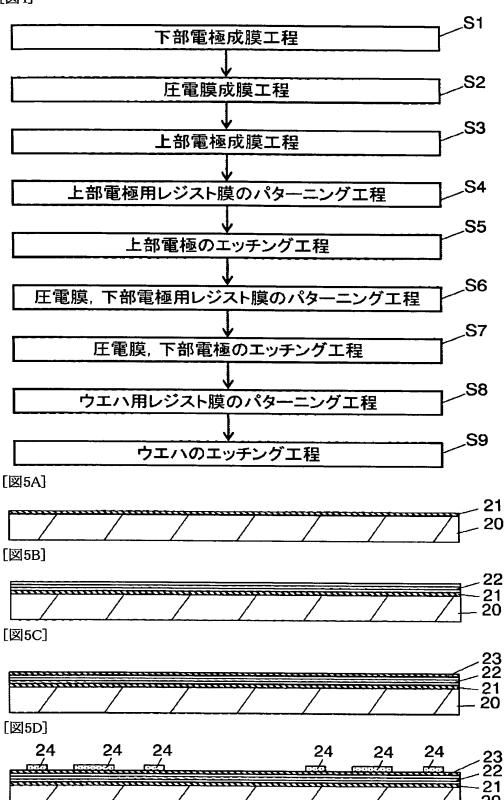


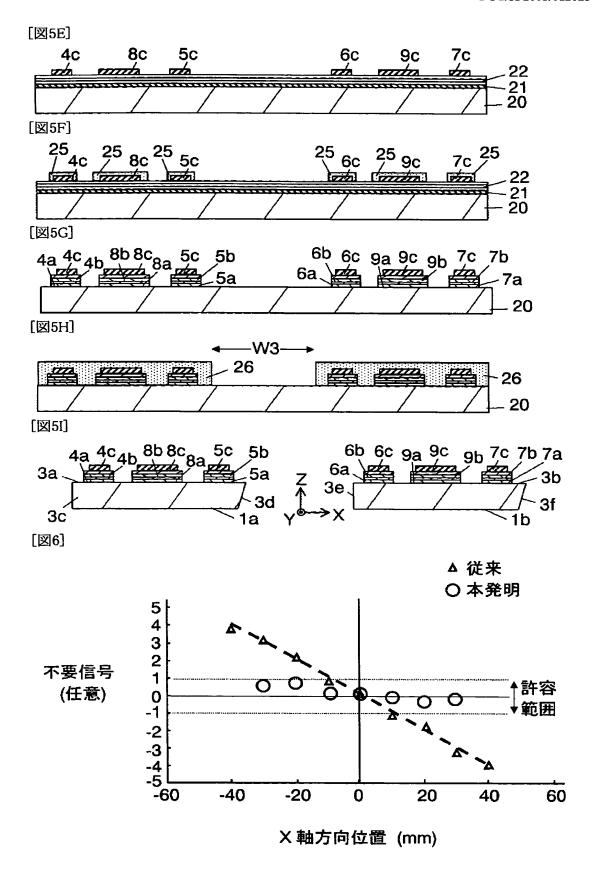


[図3]

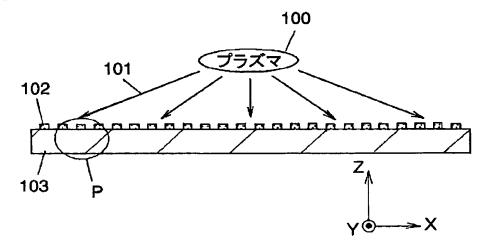




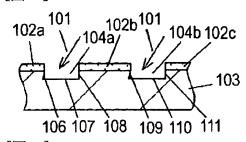




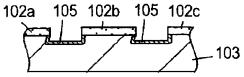




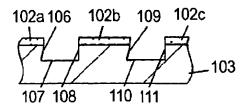
[図8A]



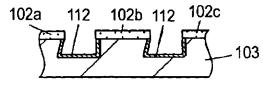
[図8B]



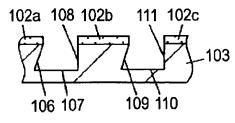
[図8C]



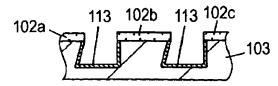
[図8D]



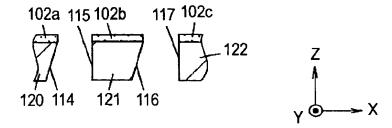
[図8E]



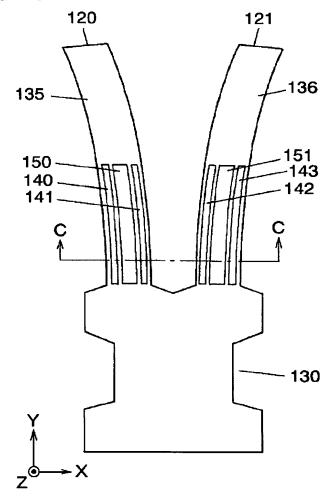
[図8F]



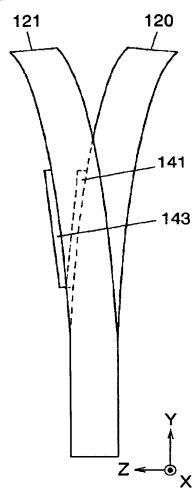
[図8G]



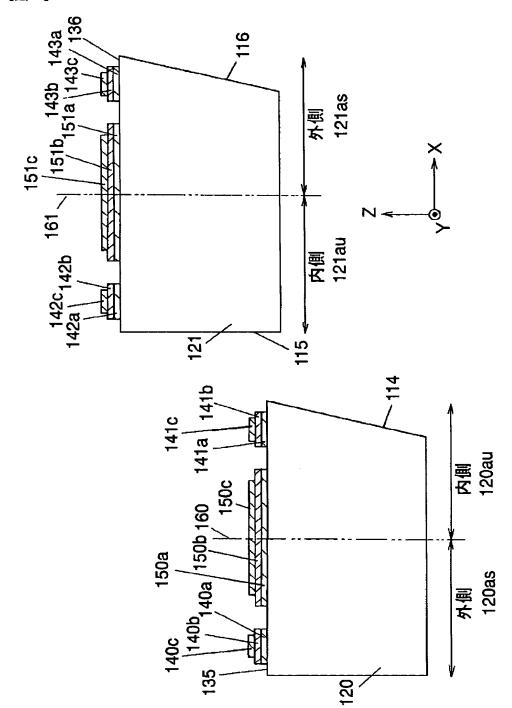
[図9A]



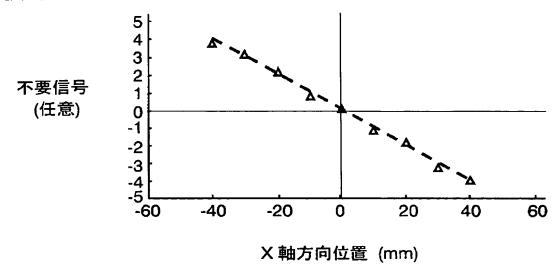








[図11]



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

		PCT/JP2	005/012023	
	ATION OF SUBJECT MATTER			
int .CI/	Int . Cl ⁷ G0 1C1 9/56, G0 1P9/ 04			
According to Inte	emational Patent Classification (IPC) or to both national	classification and IPC	!	
B. FIELDS SE	ARCHED			
Minimum docum	entation searched (classification system followed by class	ssification symbols)		
Int . Cl ⁷	G01C19/56 , G01P9/04			
Documentation s Jitsuyo	earched other than minimum documentation to the exten Shinan Koho 1922-1996 Jits	nt that such documents are included 面 th uyo Shinan Toroku Koho	e fields searched 1996-2005	
Kokai Jit		eku Jitsuyo Shinan Keho	1996-2005	
	ase consulted during the international search (name of d	•		
Electionic data b	ase consumer aming the inicialional sealch (name of di	ata base and, where practicable, search to	erms usea)	
C DOCUMEN	ITS CONSIDERED TO BE RELEVANT			
Category*	Citation of document, with indication, where app	propriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.	
A	JP 2003-218420 A (Matsushita	Electric	1-20	
	Industrial Co., Ltd.), 31 July, 2003 (31.07.03),			
	Full text; all drawings			
		1388890 Al		
]	& WO 03/63219 Al			
A	JP 10-153433 A (Seiko Epson (Corp.),	1-20	
	09 June, 1998 (09.06.98),			
[Full text; all drawings			
	(Family: none)			
A	JP 60-73414 A (Yokokawa Hokus	shin Denki	1-20	
	Kabushiki Kaisha),			
	25 April, 1985 (25.04.85), Full text; all drawings			
<u> </u>	(Family: none)			
× Further do				
	ocuments are listed in the continuation of Box C.	See patent family annex.		
	gories of cited documents: defining the general state of the art which is not considered	"T" later document published after the in date and not in conflict with the appli		
to be of par	to be of particular relevance the $p\pi$ nciple or theory underlying the		invention	
filing date	The first of particular relevance, the		sidered to involve an inventive	
"L" document v	"L" document which may throw doubts on pnonty claim(s) or which is			
special reason (as specified) a considered to involve an inven		step when the document is		
		combined with one or more other suc being obvious to a person skilled in t		
the pποπty date claimed "&" document member of the same patent fa		t family		
Date of the actual completion of the international search Date of mailing of the international search report		arch report		
28 July,			6 . 08 . 05)	
	ng address of the ISA/	Authorized officer		
Japanese Patent Office				
Facsimile No	Facsimile No Telephone No.			
Form PCT/ISA/210 (second sheet) (January 2004)				

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/J	P20	05/0	120	123
-------	-----	------	-----	-----

Cotooomit	Citation of document with indication advantage of Citation and	
Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	JP 3-150914 A (Murata Mfg. Co., Ltd.), 27 June, 1991 (27.06.91), Full text; all drawings & US 5117148 Al & EP 427177 A2	1-20
A	JP 61-191917 A (Tadashi KONNO), 26 August, 1986 (26.08.86), Full text; all drawings (Family: none)	1-20
A	Microfilm of the specification and drawings annexed to the request of Japanese Utility Model Application No. 4526/1984 (Laid-open No. 118911/1985) (Yokokawa Hokushin Denki Kabushiki Kaisha), 12 August, 1985 (12.08.85), Full text; all drawings (Family: none)	1-20

Form PCT/ISA/210 (continuation of second sheet) (January 2004)

国際出願番号 PCT/JP2005/012023

発明の属する分野の分類 (国際特許分類 (IPC))

Intel. 7 G01C19/56, G01P9/04

調査を行った分野

調査を行った最小限資料 (国際特許分類 (IPC))

Int,Cl.7 G01C19/56, G01P9/04

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

B本国実用新案公報

年

B本 B公開與用新案公報

B本 国寒用新案登録公報 日本 上登録実用新案公報

年

国際調査で使用した電子データベース (データベースの名称、調査に使用した用語)

引用文献の カテ <u>ゴリーォ</u>	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
A	JP 2003-218420 A (松下電器産業株式会社) 2003.07.31,全文全図 & US 2004/132310 A & EP 1388890 A1 & WO 03/63219 A1	1 - 20
Α	JP 10-153433 A(セイコーエプソン株式会社)1998.06. 09,全文全図 (7ァミリーなし)	1 - 20

C欄の続きにも文献が列撃されている。

「パテントファミリーに関する別紙を参照。

- 引用文献のカテゴリー
- 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示す 「Tj 国際出願 日又は優先 日後に公表された文献であって
- ITE」国際出願目前の出願または特許であるが、国際出願日 以後に公表されたもの
- TLJ優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行 **囲若しくは他の特別な理由を確立するために引用す** る文献 (理由を付す)
- TOJ ロ頭による開示、使用、展示等に言及する文献

- の目の役に公表された文献
- 出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論 の理解のために引用するもの
- IXJ 特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明 の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
- IYJ 特に関連のある文献であって、当該文献と他の i 以 上の文献との、当業者にとって自明である組合せに よって進歩性がないと考えられるもの

	「PJ国際試験目前で、かつ優先権の主張の基礎となる出験	T&J 同一パテント/ ァミリー文献		
	国際調査を完了し た日	国際調査報告の発送日		
ļ	28.07.2005	16. Q 8.20	05	
	国際調査機関の名称及びあて先		2 5	3405
日本国務許庁 (ISA/ JP) 郵便番号100-8915		岡田 卓弥		
	東京都千代;田区霞が関三丁 目4番 3号	電話番号 03-3581-1101 内	線 3	2 5 8

	国際調査報告 国際問題番号 PCTノJP2	003/012023	
c (続き) .			
引用文献の カテゴリー _ホ	引用文献名 及び一部の箇所が関連するとき注、その関連する箇所の表示	関連 する 精求の範囲の番号	
A	JP 60-73414 A (横河北辰電機株式会社) 1985.04.25 全文全図 (プァミリーなし)	, 1 - 20	
A	JP 3-150914 A (株式会社村田製作所) 1991.06.27 全文全図 & US 5117148 Al 母 EP 427177 A2	, 1 - 20	
A	JP 61- 191917 A (近野 正) 1986. 08. 26, 全文全『 (ファミリーなし)	1 - 2 0	
A	田本国実用新案登録出願59-4526号(田本国実用新案登録出願公開6-118911号)の願書に添付した明細書及び図面の内容を記録したマイロ7ィルム(横河北辰電機株式会社)1985.08.12,全文全図(7ァミリーなし)		